

REC'D **0 7 FEB 2005**WIPO PCT

BREVET D'INVENTION

CERTIFICAT D'UTILITÉ - CERTIFICAT D'ADDITION

COPIE OFFICIELLE

Le Directeur général de l'Institut national de la propriété industrielle certifie que le document ci-annexé est la copie certifiée conforme d'une demande de titre de propriété industrielle déposée à l'Institut.

Fait à Paris, le .

DOCUMENT DE PRIORITÉ

PRÉSENTÉ OU TRANSMIS CONFORMÉMENT À LA RÈGLE 17.1.a) OU b) Pour le Directeur général de l'Institut national de la propriété industrielle Le Chef du Département des brevets

Martine PLANCHE

INSTITUT
NATIONAL DE
LA PROPRIETE

SIEGE 26 bls, rue de Saint-Petersbourg 75800 PARIS cedex 08 Téléphone : 33 (0)1 53 04 53 04 Télécople : 33 (0)1 53 04 45 23 www.inpl.fr



BREVET D'INVENTION CERTIFICAT D'UTILITE

26bis, rue de Saint-Pétersbourg 75800 Paris Cédex 08

Téléphone: 01 53.04.53.04 Télécopie: 01.42.94.86.54

Code de la propriété intellectuelle-livreVI

REQUÊTE EN DÉLIVRANCE

	3, avenue de l'Opéra 75001 PARIS France
DÉPARTEMENT DE DÉPÔT:	3, avenue de l'Opéra 75001 PARIS
Vos références pour ce dossier: 35119FR	

NATURE DE LA DEMANDE		<u></u>	
emande de brevet			
TITRE DE L'INVENTION	TOUR LA DE	ECTION DE BL	JTEES ET DE CALAGE D'UN
	PROCEDE POUR LA DE	MOTEUR PAS-	A-PAS A DETECTEUR DE BUTEE
	MOTEUR PAS-A-1 NO E.		
	Pays ou organisation	Date	N°
DECLARATION DE PRIORITE OU	l ayo ou organi		
REQUETE DU BENEFICE DE LA DATE DE			
PEPOT D'UNE DEMANDE ANTERIEURE	[
RANCAISE			
-1 DEMANDEUR	MOVING MAGNET TECH	HNOLOGIES	
Nom	ZAC La Fayette		
Rue	1 rue Christiaan Huygens	;	
	25000 BESANCON		
Code postal et ville	France		
Pays ·	France		
Nationalité	Société anonyme		
Forme juridique	350 766 499		
N° SIREN	742C		
Code APE-NAF			
5A MANDATAIRE	BREESE-MAJEROWIC	Z	
Nom	Org. professionnelle, Pa	s de pouvoir	
Qualité	3, avenue de l'Opéra		
Rue	75001 PARIS		
Code postal et ville	01 47 03 67 77		
N° de téléphone	01 47 03 67 78		
N° de télécopie	office@breese.fr		
Courrier électronique	Fichier électronique	Pages	Détails
6 DOCUMENTS ET FICHIERS JOINTS	textebrevet.pdf	12	D 8, R 3, AB 1
Texte du brevet	dessins.pdf	4	page 4, figures 7
Dessins	Gesanio.par		
Pouvoir général			

7 MODE DE PAIEMENT							
Mode de paiement	Prélèvement du compte courant						
Numéro du compte client	1234						
8 RAPPORT DE RECHERCHE							
Etablissement immédiat							
9 REDEVANCES JOINTES	Devise	Taux	Quantité	Montant à payer			
062 Dépôt	EURO	0.00	0.00	0.00			
063 Rapport de recherche (R.R.)	EURO	320.00	1.00	- 320.00			
068 Revendication à partir de la 11ème	EURO	15.00	3.00	45.00			
Total à acquitter	EURO			365.00			

La loi n°78-17 du 6 janvier 1978 relative à l'informatique aux fichiers et aux libertés s'applique aux réponses faites à ce formulaire. Elle garantit un droit d'accès et de rectification pour les données vous concernant auprès de l'INPI.

Signé par Signataire: FR, Breese-Majerowicz, P. Breese Emetteur du certificat: DE, D-Trust GmbH, D-Trust for EPO 2.0 Fonction MOVING MAGNET TECHNOLOGIES (Demandeur 1)



BREVET D'INVENTION CERTIFICAT D'UTILITE

Réception électronique d'une soumission

Il est certifié par la présente qu'une demande de brevet (ou de certificat d'utilité) a été reçue par le biais du dépôt électronique sécurisé de l'INPI. Après réception, un numéro d'enregistrement et une date de réception ont été attribués automatiquement.

Demande de brevet : X Demande de CU:

		Demande de Co
	3 novembre 2003 INPI (PARIS) - Dépôt électronique	Dépôt en ligne: X Dépôt sur support CD:
№ D'ENREGISTREMENT NATIONAL ATTRIBUE PAR L'INPI Vos références pour ce dossier	0350772 35119FR	
DEMANDEUR Nom ou dénomination sociale Nombre de demandeur(s) Pays	MOVING MAGNET TECHNOLOGI 1 FR	ES
TITRE DE L'INVENTION PROCEDE POUR LA DETECTION DE BUT A-PAS A DETECTEUR DE BUTEE	FEES ET DE CALAGE D'UN MOTEU	JR PAS-A-PAS ET MOTEUR PAS-
DOCUMENTS ENVOYES package-data.xml Design.PDF FR-office-specific-info.xml dessins.pdf	Requetefr.PDF ValidLog.PDF application-body.xml indication-bio-deposit.xml	fee-sheet.xml textebrevet.pdf request.xml
EFFECTUE PAR Effectué par. Date et heure de réception électronique:	P. Breese 3 novembre 2003 13:57:24 F3:32:3E:E5:8A:C1:7E:B2:6F:A7:43:	

SIEGE SOCIAL

INSTITUT 26 bis, ruo do Snint Potorsbourg NATIONAL DE 75800 PARIS codex 08 LA PROPRIETE Tolophone: 01 53 04 53 04 INDUSTRIELLE Télécopie : 01 42 93 59 30

PROCEDE POUR LA DETECTION DE BUTEES ET DE CALAGE D'UN MOTEUR PAS-A-PAS ET MOTEUR PAS-A-PAS A DETECTEUR DE BUTEE

La présente invention concerne le domaine des motoréducteurs de type pas-à-pas (moteurs polyphasés synchrones, commandés dans un mode « pas-à-pas »), et plus particulièrement les moto-réducteurs commandés dans un mode « micro-pas ».

5

10

15

30

Pour bien comprendre le principe de l'invention, on rappellera que le mode de commande « pas-à-pas » conduit à des incréments de rotation, au niveau du rotor, appelé pas entiers, qui correspondent, par exemple, à 6 pas entiers (respectivement 4) par période électrique du courant présent dans chaque phase, pour un moteur triphasé (respectivement diphasé). Pour réduire cet incrément de rotation, de manière, par exemple, à réduire le bruit en fonctionnement et les vibrations générées au niveau du rotor, on peut subdiviser les pas entiers en micro-pas, comme indiqué figure 1.

Pour ce faire, et contrairement au mode de pilotage en 20 pas entier, chacune des phases du moteur doit alors être pilotée avec un courant de forme sensiblement sinusoïdale en fonction du nombre de micro-pas par pas, et dans l'exemple de la figure 2, on voit que, pour un moteur triphasé, 6 transistors seront nécessaires pour imposer simultanément 25 dans les 3 phases du moteur 3 ondes de courant sensiblement sinusoïdales, déphasées de 120° électriques.

Les procédés de détections usuelles de butées, ou de calage, des moto-réducteurs pas-à-pas utilisent des moyens de détections de la valeur de la tension induite dans les phases du moteur, dans des états particuliers des transistors de commande de ces phases (état ouvert par exemple, permettant de venir mesurer sans interférence la tension induite dans la phase non utilisée).

10

15

20

25

30

On voit donc que pour les moteurs polyphasés commandés en mode « micro-pas », utilisant l'ensemble des transistors de puissance simultanément, il est difficile d'avoir accès à cette mesure de tension induite.

On trouve dans l'art antérieur des moyens de détection du blocage des moteurs pas-à-pas tels que par exemple EP 20003/0117100, ΕP 1178379, US 0458159, US 4,672,282, US20003/0155883 ou la valeur de la tension induite dans une des phases du moteur, ou son effet sur le courant circulant dans les bobines, est mesuré. Le gros désavantage de toutes ces solutions est la grande sensibilité aux tolérances du proportionnelle (la tension induite est constante de couple du moteur, au nombre de spires, à la température,...), aux modes de résonances du rotor du moteur, et le taux de fiabilité de la détection est faible en fonction des évènements extérieurs. Un autre désavantage de ces solutions, tel que mentionné dans EP 1178379 ou US 20003/0117100 par exemple, est que la détection se fait en pas entier ou en 1/2 pas, pendant des séquences bien précises de non alimentation des phases. Le désavantage de ces procédés est donc que l'information de butée n'est pas disponible de façon instantanée, nécessite pour être précise une mesure sur chaque phase, et ne permet pas d'alimenter les phases du moteur en continu.

L'objet de l'invention est de proposer un procédé fiable et robuste de détection de butée des moto-réducteurs polyphasés, et plus particulièrement de ceux commandés en mode « micro-pas », s'affranchissant d'une mesure de tension induite dans un état de non-alimentation des phases, par l'intermédiaire d'une mesure du courant total consommé par les N phases du moteur.

Dans son acception la plus générale, l'invention concerne un procédé de détection de butée générique

s'appliquant aux modes d'alimentation « micro-pas » courant (commande à courant constant dans les phases) ou en tension (commande à tension constante) des moteurs diphasés triphasés. Les modes d'alimentation « micro-pas » présentent l'avantage d'incréments de déplacement au niveau du rotor beaucoup plus fins que les modes « pas entier », ce qui conduit à un niveau de bruit de fonctionnement beaucoup plus faible. Cet aspect est particulièrement important dans applications les de moto-réducteurs pour vanne de climatisation, mais jusqu'à présent aucun procédé de détection de butée en mode de commande « micro-pas » n'avait été proposé.

Le principe de l'invention consiste à mesurer dans la résistance d'échantillonnage R1 (figure 2 et 3) le courant total consommé dans la somme des N phases moteur polyphasé, et à considérer le moto-réducteur comme système chargé de transformer une puissance électrique d'entrée $P_{\scriptscriptstyle \it Elec}$ (égale au produit de la tension d'alimentation +V (fig. 2 et fig. 3) par le courant total I circulant dans R1), en une puissance mécanique $P_{{\scriptscriptstyle M\!ecanique}}$ (égale au produit du couple fourni par le moto-réducteur et de sa vitesse) et en une puissance Joule $P_{\scriptscriptstyle Joule}$ (égale à la somme des puissance Joule dissipée dans les N phases du moteur)

$$P_{\textit{Elec}} = U \cdot I = P_{\textit{Joule}} + P_{\textit{Mécanique}}$$

25

10

15

20

soit
$$I = f(P_{Joule} + P_{Mécanique})$$

Cette formule est approximative puisqu'elle ne tient pas compte des pertes dans le réducteur, mais nous voyons 30 bien qu'en fonction des valeurs prises par $P_{\it Joule}$ et $P_{\it Mécanique}$ il est possible d'interpréter, lors de la mesure du courant

I total des phases, des conditions de fonctionnement particulières.

A titre d'exemple, la figure 4 montre l'évolution du courant total I, circulant dans la résistance R1, entre un fonctionnement en mode micro-pas à vitesse constante et un calage du rotor.

5

10

15

20

25

Avantageusement, il est possible d'associer au procédé de mesure du courant total dans les N phases, un procédé mathématique ou statistique de traitement de la variation de I, qui nous permette de bien discriminer une charge importante du moto-réducteur, d'une butée ou d'un calage.

Selon une variante, l'opération mathématique ou statistique de détection consiste à calculer une variable proportionnelle au carré de l'écart type des valeurs du courant total échantillonné dans R1, de manière à donner de la sensibilité au procédé et à s'affranchir de toute notion de valeur absolue du courant I.

L'invention sera mieux comprise à la lecture de la description suivante faisant référence aux dessins annexés où :

- la figure 1 représente une période électrique du courant d'une des phases d'un moteur polyphasé, subdivisé en « micro-pas »,
- la figure 2 représente le schéma électrique simplifié d'un driver triphasé selon l'invention,
- la figure 3 représente le schéma électrique simplifié d'un driver diphasé selon l'invention,
- la figure 4 représente le courant total consommé

 30 dans un moto-réducteur triphasé piloté en « micropas » en mode tension

10

15

20

25

35

I total des phases, des conditions de fonctionnement particulières.

A titre d'exemple, la figure 4 montre l'évolution du courant total I, circulant dans la résistance R1, entre un fonctionnement en mode micro-pas à vitesse constante et un calage du rotor.

Avantageusement, il est possible d'associer au procédé de mesure du courant total dans les N phases, un procédé mathématique ou statistique de traitement de la variation de I, qui nous permette de bien discriminer une charge importante du moto-réducteur, d'une butée ou d'un calage.

Selon une variante, l'opération mathématique ou statistique de détection consiste à calculer une variable proportionnelle au carré de l'écart type des valeurs du courant total échantillonné dans R1, de manière à donner de la sensibilité au procédé et à s'affranchir de toute notion de valeur absolue du courant I.

Avantageusement, le procédé de l'invention comportera une étape de détermination du couple maxi applicable par le moto-réducteur et/ou une étape de détermination de la perte du synchronisme par le rotor du moto-réducteur.

L'invention sera mieux comprise à la lecture de la description suivante faisant référence aux dessins annexés où :

- la figure 1 représente une période électrique du courant d'une des phases d'un moteur polyphasé, subdivisé en « micro-pas »,
- la figure 2 représente le schéma électrique 30 simplifié d'un driver triphasé selon l'invention,
 - la figure 3 représente le schéma électrique simplifié d'un driver diphasé selon l'invention,
 - la figure 4 représente le courant total consommé dans un moto-réducteur triphasé piloté en « micro-pas » en mode tension

20

25

30

- la figure 5 représente le même courant total et la valeur de son écart-type élevé au carré,
- la figure 6 présente la réalisation d'un motoréducteur diphasé pour application vanne de climatisation,
- la figure 7 présente la réalisation d'un motoréducteur triphasé pour application vanne de climatisation.

La figure 1 représente une période électrique du courant d'une des phases d'un moteur polyphasé, subdivisée par exemple en 24 « micro-pas » par période, qui est un nombre typiquement utilisé pour mettre en oeuvre l'invention, et qui conduit à une réduction de bruit très importante par rapport à l'utilisation classique en 6 pas entiers par période électrique.

En figure 2, on trouve le schéma électrique simplifié d'un driver triphasé en « mode micro-pas » selon l'invention; utilisant 6 transistors Q1 à Q6, Q1 et Q4 (respectivement Q2 et Q5, Q3 et Q6) pilotant le courant traversant la phase C5 (respectivement B et A). La résistance R1 est une résistance d'échantillonnage qui sert à la mesure de la somme chaque phase, IC traversant IB, courants IA, l'intermédiaire du filtre (R2, C1). La sortie du filtre R2C1 sera traitée à l'aide du convertisseur analogique/numérique d'un micro-contrôleur par exemple.

La figure 3 représente le schéma électrique simplifié d'un driver diphasé selon l'invention, utilisant 8 transistors Q1 à Q8, où la somme des courants des 2 phases A et B est mesurée dans la résistance R1, par l'intermédiaire du filtre (R2, C1).

La figure 4 représente une vue de l'évolution de la somme du courant I des N phases d'un moteur polyphasé,

mesuré dans R1, dans un mode d'alimentation en micro-pas. Le courant possède une valeur stable dans la zone 1 du graphique lors du fonctionnement synchrone, régulier et hors butée ou hors calage, du rotor du moto-réducteur, avant d'évoluer vers une valeur sensiblement plus élevée et plus irrégulière dans la zone 2 du graphique, lorsque le moto-réducteur est arrivé en butée.

La figure 5 montre la mise en œuvre d'un procédé mathématique ou statistique de traitement de la variation du courant I mesuré dans R1. Dans l'exemple de la figure 5, la valeur du courant I est échantillonnée, à l'aide d'un convertisseur analogique/numérique d'un micro-contrôleur par exemple, et l'écart type σ des valeurs xi des N échantillons est calculé :

$$\sigma = \sqrt{\frac{N \cdot \sum_{i=0}^{N} x_{i}^{2} - (\sum_{i=0}^{N} x_{i})^{2}}{N^{2}}}$$

10

15

20

25

De manière plus précise, la valeur $N^2 * \sigma$ représentée en figure 5, en comparaison avec la valeur du courant I total des phases. On voit nettement qu'un tel procédé mathématique permet d'encore mieux discriminer les zones 1 de fonctionnement régulier, des zones fonctionnement en butée, et de fixer un seuil d'écart type E, pour les valeurs N^{2} * σ à partir du quel le microcontrôleur, ou l'ASIC, décide que le moto-réducteur est en butée ou calé. Par rapport aux procédés d'analyse des tensions induites des phases des moto-réducteurs exposés dans l'art antérieur, on voit qu'un des grands avantages du procédé est sa mise en œuvre de façon instantanée dès le dépassement du seuil de détection.

figures 6 et 7 représentent des vues dimensions de moto-réducteurs di- ou triphasés pour vanne de est auxquels l'invention climatisation automobile particulièrement destinée. Les moto-réducteurs ont, exemple, des rapports de réduction de l'ordre 1/720, avec 4 conduit à une qui réduction, ce de élasticité du réducteur. Cette raideur finie du réducteur explique le besoin de sensibilité du procédé de détection, de manière à ne pas confondre un point dur à passer par le moto-réducteur et une butée. traitement Le procédé de du courant I permet échantillons mathématique des discriminer différents états du moto-réducteur tels que :

- mode synchrone régulier,

5

10

15

20

25

30

- augmentation du couple fourni par le moto-réducteur,
- arrivée en butée avec décrochage du rotor du motoréducteur.

Le procédé de détection de butée ou de calage d'un appliqué de exposé ici est moteur pas-à-pas préférentielle à une alimentation en mode micro-pas, mais il va sans dire que le nombre de micro-pas par pas pour lequel évoluer d'une reste valide peut procédé valeur unitaire à supérieure à 100 micro-pas/pas une correspondant au pas entier.

De même le mode de commande, tension ou courant, n'est pas fondamental pour la mise en œuvre de l'invention

De même les opérations mathématiques de traitement des échantillons du courant total des phases peuvent être variées, et se baser sur des moyennes, des écarts-types, ou tout autre procédé statistique de traitement du signal.

De plus, le procédé de détection suivant l'invention est plus particulièrement appliqué aux moto-réducteurs pasà-pas de rapport de réduction pouvant évoluer d'une valeur

supérieure à 1/1000 jusqu'à une valeur unitaire correspondant à l'utilisation du moteur en prise directe avec sa charge.

REVENDICATIONS

- 1) Procédé de détection de butée d'un moto-réducteur polyphasé synchrone commandé en mode « pas-à-pas », mettant en oeuvre la mesure de la somme des courants circulant dans chacune des N phases du moto-réducteur, caractérisé en ce que le seuil de détection de butée est calculé par rapport à l'évolution de la somme desdits courants.
- 2) Procédé de détection selon la revendication 1, caractérisé en ce que la mesure de la somme des courants circulant dans chacune des N phases du moto-réducteur est réalisée par échantillonnage.
- 3) Procédé de détection selon la revendication 1 ou 2, caractérisé en ce que les valeurs de courant échantillonnées sont traitées par une opération mathématique ou statistique, et en ce que le seuil de détection de butée est déterminé par rapport au résultat de ce traitement.

20

5

- 4) Procédé de détection selon la revendication 1, 2 ou 3, caractérisé en ce qu'il comporte une étape détection de butée pour la discrimination d'une zone de fonctionnement synchrone en mode micro-pas du moto-réducteur d'une zone d'arrivée sur une butée.
- 5) Procédé de détection selon la revendication 1, 2 ou 3, caractérisé en ce qu'il est appliqué aux moto-réducteurs pas-à-pas diphasés.

30

25

6) Procédé de détection selon la revendication 1, 2 ou 3, caractérisé en ce qu'il est appliqué aux moto-réducteurs pas-à-pas triphasés.

- 7) Procédé de détection selon la revendication 1,2 ou 3, caractérisé en ce qu'il est appliqué aux moto-réducteurs de vanne de climatisation automobile.
- 8) Procédé de détection selon la revendication 1, 2 ou 3, caractérisé en ce qu'il comporte une étape de détermination du couple maxi applicable par le motoréducteur.
- 9) Procédé de détection selon la revendication 1,2 ou 3, caractérisé en ce qu'il permet comporte une étape de détermination de la perte du synchronisme par le rotor du 15 moto-réducteur.
- 10) Procédé de détection selon la revendication 1, 2 ou 3, caractérisé en ce qu'il est appliqué aux motoréducteurs pas-à-pas de rapport de réduction 1 à r, r étant 20 un nombre réel fini.
- 11) Procédé de détection selon la revendication 1, 2 ou 3, caractérisé en ce qu'il est appliqué aux moto-réducteurs pas-à-pas, pilotés en mode micro-pas à m micro-pas/pas, m étant un nombre entier supérieur ou égal à 1.
- 12) Moto-réducteur polyphasé comportant un moteur pasà-pas et un circuit électronique de commande en mode « micro-pas », caractérisé en ce qu'il comporte un moyen de 30 détection de butée constituée par un circuit de mesure du courant total consommé par les N phases du moteur.

13) Moto-réducteur polyphasé selon la revendication précédente, caractérisé en ce que ledit moyen de détection de butée comporte une résistance d'échantillonnage R1 et un moyen de mesure dans ladite résistance du courant total consommé dans la somme des N phases du moteur polyphasé.

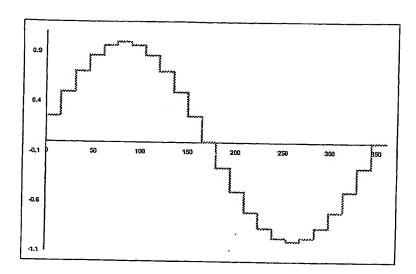


Figure 1

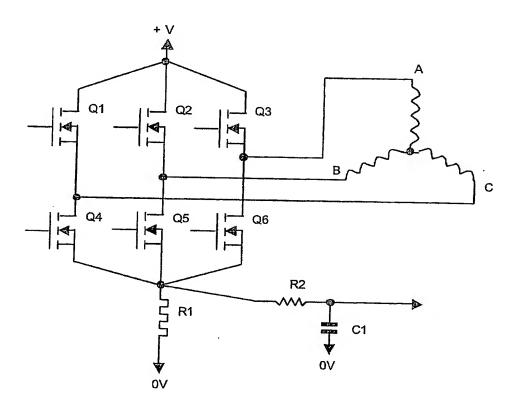


Figure 2

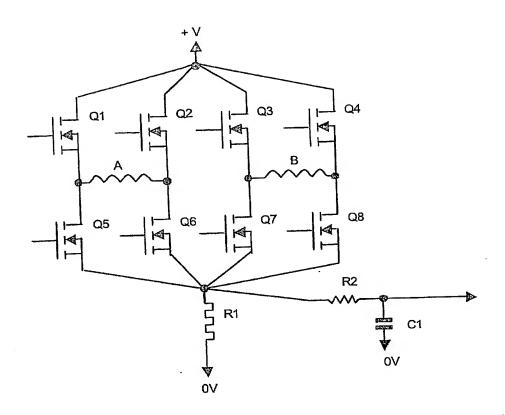


Figure 3

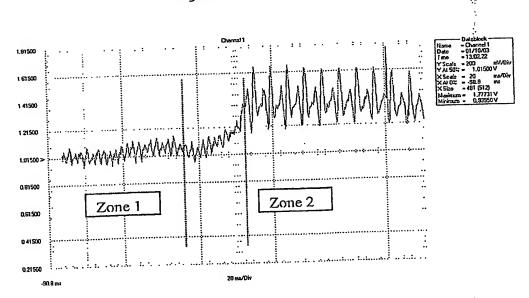


Figure 4

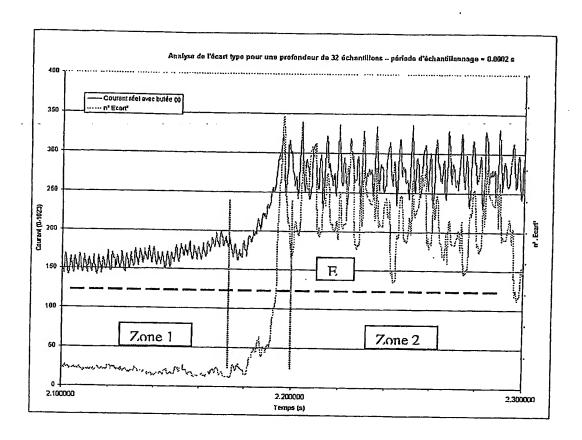


Figure 5

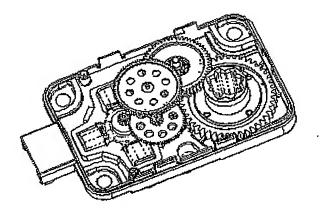


Figure 6

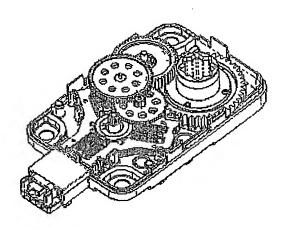


Figure 7



BREVET D'INVENTION

CERTIFICAT D'UTILITÉ



Code de la propriété intellectuelle - Livre VI

DÉPARTEMENT DES BREVETS

26 bis, rue de Saint Pétersbourg 75800 Paris Cedex 08 Téléphone: 33 (1) 53 04 53 04 rejecopie 33 (1) 42 94 86 54

DÉSIGNATION D'INVENTEUR(S) Page N° !../!..

(À fournir dans le cas où les demandeurs et les inventeurs ne sont pas les mêmes personnes)

Vostréféren	ces pour ce dos	sier (facultat	1) 1 32	110/	fin Mai	unprir	né est à i	emplir li	sibleme	nt à l'er	cre noire	-	D8	113 @ W / 2
	NO KEMENLIN	ATIONAL "	1 7	rain.	4 .9.	1	ingle high	7 1 5	·]	1 16.		1 A		
TITRE DE L'	INVENTION (200	caractères o	l espacer	301,12	1. 1 4 1 4 1 4 1 4 1 4 1 4 1 4 1 4 1 4 1		Maria Carlo	* 4	***	90	#	h de la	1,1,1,1,1	S A
	*** *** p *** *** ****	4 4 4			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			d and		建设	A D	144. (4). Ter VI	Maria Car	14
PROCEDE	POUR LA DÉTI	ECTION DE	BUTTÉ	PS ET	DECA	1 7		15. 12. 1	2	1	· 14. 14.		進事	
ADELECT	POUR LA DETI EUR DE BUTÉI				LECA	LAGE	DUN!	MOTEL	JR'PAS	-À-PA	SET M	OTEUR	PAS-	-PAS
						1		夏州,		10年				
								1.16		r				
			办事.		铁海岸				3 %					
LE(S) DEWA	VDEUR(S)	1 10		4. 4.			4. 44		: 2 %	法言			建拟线	
	三十二岁,我们把小腿一身		N Y	1. 1.	Dig !			7.1	14		Tra it		The Paris	7 th 10
MOVING M ZAC La Faye	AGNET TECHN	NOLOGIES	造					di Air L	A. C		A.L.			
Lifue Christia	an Hinyadaa			1.4	陸成長				A.	北海	载: 釋》	非批划	建设	新
F25000 BES.	ANCON	"和其人" "全						1	ji ji	13	联系的	17.14	B.E.	
France	大学基础管理	1 提出	警点:		:严酷4	大概	医用身				11.12	生成功		YY)
		是是是持其				1. 1	di disk		, P			宣制官		
想是交流的		in hard		, NG	4.93						15. E.			
ESIGNE(NT)	EN TANT QU'	INVENTEUR	(S)				罗鲁玉				""	1 推测	The first	
Nom:	7, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1,	- 1 to 1 t	Fig. 14. 14. 1	y #	直面清	14.16	No.			r. Deli				
Prénoms	The second second				, 1, 19-19		1. A. W.	1	¥		W. T. M.	4,500	. It. A.	C. Li
4 1 1 1 1 1 1	The first of	作歌业沿河	Eric	T	""。	17.		1 1 1	3	W 14	41 T	1 1 2 3 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	***	· · · · · · ·
Adresse *	Rue	加州大台	5A ch	iemin c	lu Cime	ière	The state of the s	3.7	11	74: 14	716 AV 34		<u> </u>	1.
	Code postal et	Gint Str. W. A		11		t _i :				事.其		自然領	等捷門	17.
Société d'ar	partenance (Jacus	MILE SE STATE	[2]5	4 1.	BER	THEL	ANGE ¹	1	i Ti	at pd	性性 [12]	4. 13. 14.	N	9
Nom			3 17 18		T. Salar		18 - 12 T.		31/1	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	9- W. J.	100	
Prénoms:	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· 特· 斯· 斯· 斯· 斯	PRUE	HAM	h Hill	4.1	1, 1			Jan 19	L. W. P.	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1
Station.	. 医野球红斑 號	4 4 1	Danie			1	. N. W.	13	16 11	建 1	建筑	建工	1 10 10	1
Adresse	Rue		7'impa	isse du	Levant	1.5	14.15			4 T	#2: 16 Std	4 4 4 4		4 1
नी माध्य है।	Code postal et v	影片 15 以	4	1	表形形	1	1			$[\cdot,][\cdot, \cdot]$				10
Societé d'apr	partenance <i>(Jaculla</i>	ago:	2 15 12	2 12 10	J THIS	3	:1.		- i	1 7.	74	7	4	
Nom	Sichice Giacum	<i>xuy)</i> : : 5; . 1,	$K_{i}(i,j)$	A	4 64	4.		-		1: 200	# ***	d u.		
Prénoms	- 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1	2 1 1		4	1. (1	E .				ar significant		2 2	1
1. 1	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 4 H . 14 14	1 1	- 1	有意】		17:15	* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	1	1 7 1 1		1		
Adresse:	Rue 16	14.	4 11 14	4.14.5	11 14	10.00	1, 11, 11,	•	* *	***	14 · 4 · · ·			
	Code postal et vi	A	11.45	<u> </u>	a 11 1		1.				· 🛊 .			
Société d'app	artenarice of attack	ile			4. 300		in fr	1 1 1 1	. 1		1,1,1	1	, 4 , 4, 4	
S'il v a plue de	artenarice (faculta	99	· 1, ·), '	3	$A_{i}B_{i}$	115	49 49	P4 11	11.19	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	· ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ;	1 1		1. 4
DATE EXIST	e trois inventeurs WATURE(S)	utilisez plus	ieurs fo	rmulair	es. Indiq	uez er	haut à	droite le	N10 H2	7	. 4	1: 5	4 1	
DHIADES DE	NATURE(S)	Sec. 13. 3. 3. 15.		11.73	1 1 1 1 1	1 4	4	oito ie	TW UB	ia page	'suivi dı	nombre	de pag	es.
OU DU MAND	WANDHIR(S)	基文的	ği sı. 🖆			1		$v_{\parallel}, w_{\parallel}$	4. 特别的 第二十二		¥. *		1 F. V	.3.
(Nom et duali	ité du signataire			: 3 · (1)		Ä.:				i i i i i i i i i i i i i i i i i i i	潘哲			
/	Janataire	整元です		ji I-		4-11		W^{-1}		,	Note:			
16/02/2004	1996年1月1日		· ;	1,		1.	***	1. 1.	1.1	4. 4.4.	jan di	$I_1 \ldots I_r$		
SSE Pierre	021630		4 3,50	海流性	1		11				!			
ichie.	12103Y	(20 S. S. S.	1.11		1.	j., j.		i Sala Again	$(\frac{2}{\sqrt{2}} \cdot 3)^{-1} ($		n.		12.11	Ľ.
	anvier 1978 relativ	1		a triati	10, 11, 11	, a	r		1. 11	V4 . P	: "		1	

La loi n°78-17 du 6 janvier 1978 relative à l'informatique, aux fichiers et aux libertés s'applique aux réponses faites à ce formulaire. Elle garantit un droit d'accès et de rectification pour les données vous concernant auprès de l'INPI.

PCT/FR2004/050557

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

□ BLACK BORDERS
□ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
□ FADED TEXT OR DRAWING
□ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
□ SKEWED/SLANTED IMAGES
□ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
□ GRAY SCALE DOCUMENTS
□ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
□ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.